EUROPEAN PATENT OFFICE

Patent Abstracts of Japan

PUBLICATION NUMBER

01216745

PUBLICATION DATE

30-08-89

APPLICATION DATE

24-02-88

APPLICATION NUMBER

63041673

APPLICANT: TOYODA MACH WORKS LTD:

INVENTOR:

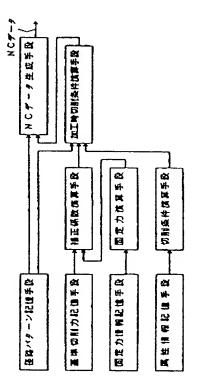
SAKAKURA MORIAKI;

INT.CL.

B23Q 15/00 G05B 19/403 G05B 19/407

TITLE

DEVICE FOR FORMING NC DATA



ABSTRACT: PURPOSE: To carry out machining with high efficiency by obtaining the ratio between a reference cutting force in each coordinate axis direction at the time of machining at a reference rotating speed and a reference feeding speed by using a reference tool and the fixing force on each axis as a correction factor.

> CONSTITUTION: The ratio between each axis fixing force operated by a fixing force operating means based on fixing force information from a fixing force information memory means and each axis reference cutting force stored in a reference cutting force memory means at the time of machining a reference workpiece at a reference rotating speed and a reference feeding speed using a reference tool is operated by a correction factor operating means as a correction factor. The value of correcting the reference rotating speed and reference feeding speed with a specified workpiece and a specified tool from an attribute information memory means by a cutting condition operating means, and the maximum tool rotating speed and feed speed available from the machining direction ot a course pattern memory means at the time of actual machining are operated by a machining-time cutting condition operating means to form NC data. Thereby, a machining time can be reduced enabling machining with high efficiency.

COPYRIGHT: (C)1989, JPO& Japio

19 日本国特許庁(JP)

⑪特許出願公開

@ 公 開 特 許 公 報 (A) 平1-216745

⑤Int.Cl.⁴

٠,

. }

識別記号

庁内整理番号

④公開 平成1年(1989)8月30日

B 23 Q 15/00 G 05 B 19/403 19/407 R -7226-3 C 7623-5 H

7623-5日審査請求 未請求 請求項の数 1 (全8頁)

9発明の名称 NCデータ作成装置

②特 願 昭63-41673

突出 願 昭63(1988) 2月24日

⑩発 明 者 本 間 英

愛知県刈谷市朝日町1丁目1番地 豊田工機株式会社内 愛知県刈谷市朝日町1丁目1番地 豊田工機株式会社内

⑩尧 明 者 坂 倉 守 昭 ⑪出 願 人 豊田工機株式会社

⑪出 願 人 豊田工機株式会社 ⑭代 理 人 弁理士 藤谷 修 愛知県刈谷市朝日町1丁目1番地

明細

1. 発明の名称

NCデータ作成装置

2. 特許請求の範囲

工作物を回転工具により立体加工する工作機械 のNCデータを作成する装置において、

工具経路パターンを記憶した径路パターン記憶 手段と、

各座標軸方向に沿って基準切削条件で加工する場合の切削力を各軸基準切削力として記憶した基準切削力記憶手段と、

工作物を固定する固定力情報を記憶した固定力情報記憶手段と、

前記固定力情報から各座標軸方向毎の固定力の 総和を各軸固定力として済算する固定力演算手段

各座揺動方向毎の約記各軸基準切削力に対する 前記各軸固定力の比を各軸補正係数として演算す る補正係数演算手段と、

切削力を決定する工具及び工作物に関する属性

情報を記憶した腐性情報記憶手段と、

各座標輪方向に沿って工作物を指令された工具で加工する時に前記各輪基準切削力を生じるに必要な切削条件である工具の回転数及び送り速度を 前記属性情報から抜算する切削条件演算手段と、

前記切削条件演算手段により演算された工具の回転数及び送り速度を前記各軸補正係数と前記工具経路パターンに沿った方向に基づいて補正して、加工時の切削条件となる工具の回転数及び送り速度を演算する加工時切削条件演算手段と、

前記加工時切削条件該算手段により演算された 切削条件と前記工具経路パターンに従ってNCデ ータを生成するNCデータ生成手段と

を備えたことを特徴とするNCデータ作成装置。 3.発明の詳細な説明

【産業上の利用分野】

本発明は、立体加工のNCデータを作成する装置に関する。

【從来技術】

従来、立体加工を行う場合には、工作物を工作

物テーブルに固定して、ポールエンドミル等の工 具と工作物を相対的に 3 次元に移動させながら加 工している。

そして、工作物の固定の方法によっては、加工の方向、切削条件を変更しなければならなくなるが、実際の加工の場においては、作業者がテスト切削等を行ってから決定していた。

【発明が解決しようとする課題】

加工領域を加工するための工具径路を予め決めておき工作物の固定方法を決定した後においては、切削力が固定力を上回るような方向には、工作物が切削力により移動するため加工できない。このため、作業者は、実際の加工に先立ち、工具径路に沿ってテスト切削を行って切削条件である工具の回転数及び送り速度を決定していた。このように、現状には経験を必要とし、多くの時間を費やす無駄な作業が有り自動化、無人化の妨げとなっていた。

【課題を解決するための手段】

上記課題を解決するための発明の構成は、第1

基づいて補正して、加工時の切削条件となる工具の回転数及び送り速度を演算する加工時切削条件 演算手段と、前配加工時切削条件该算手段により 演算された切削条件と前配工具径路パターンに従ってNCデータを生成するNCデータ生成手段と を値えたことである。

【作用】

図にその概念を示すように、工作物を回転工具に より立体加工する工作機械のNCデータを作成す る装置において、工具径路パターンを記憶した径 路パターン記憶手段と、各座原軸方向に沿って基 準切削条件で加工する場合の切削力を各軸基準切 削力として記憶した基準切削力記憶手段と、工作 物を固定する固定力情報を記憶した固定力情報記 憶手段と、前記固定力情報から各座標軸方向毎の 固定力の移和を各軸固定力として済算する固定力 演算手段と、各座標軸方向毎の前記各軸基準切削 力に対する前記各軸固定力の比を各軸抽正係数と して演算する捕正係数演算手段と、切削力を決定 する工具及び工作物に関する腐性情報を記憶した 属性情報記憶手段と、各座標軸方向に沿って工作 物を指令された工具で加工する時に前記各軸基準 切削力を生じるに必要な切削条件である工具の回 転数及び送り速度を前記属性情報から演算する切 削条件演算手段と、前記切削条件演算手段により 演算された工具の回転数及び送り速度を前記各軸 補 正 係 数 と 前 記 工 真 径 路 パタ ー ン に 沿 っ た 方 向 に

正係数減算手段により減算された各軸補正係数とから任路パターン記憶手段に記憶された工具径路パターンに治った方向に基づいて、加工時切削条件となる工具の回転数及び送り速度がNCデータと成れた工具の回転数及び送り速度がNCデータを 手段に入力され工具径路パターンに従ってNCデータが生成される。

【実施例】

以下、本発明の実施例を図面に基づいて説明する。第2回において10は数値制御装置であり、この数値制御装置10には、サーポモータ駆動回路DUX、DUY、DU2、シーケンスコントローラ11が図略のインタフェースを介して接続されている。

一方、20は前記機成の数値制御装置によって制御されるマシニングセンタ形の工作機械であり、前記サーボモータ駆動回路DUX、DUY、DU 2のそれぞれによって駆動されるサーボモータ2 2、21、23の回転によって、工作物Wを支持

特開平1-216745(3)

する工作物テーブル 2 5 と、主軸モータ S Mによって駆動される主軸 2 6 を軸架する主軸へッド 2 4 との間の相対位置が 3 次元的に変更される。また、 2 7 は複数種類の工具を保持する工具マガジンであり、図略のマガジン割出装置と工具交換装置 2 8 とによって工具マガジン 2 7 内の工具が選択的に主軸 2 6 に装着されて工作物 W の加工が行われる。

又、シーケンスコントローラ11には、コンピュータ12と主軸モータSMの回転数を制御する主軸モータ駆動回路15とが接続されている。このコンピュータ12はマイクロプロセッサ12a、クロック信号発生回路12b、ROM12c、RAM12d、固定ディスク12e、インタフェース12f、12g、12hによって主に構成され、インタフェース12hにはキーボード14とCRT表示装置13が接続されている。

又、コンピュータ 1 2 の固定ディスク 1 2 e 内には、工具径路パターン、各座債額及び方向毎の 基準切削力情報、各種の属性情報及び種々の固定

番号毎に、工作物の材質、仕上げの種類、属性情報等を記憶した工作物情報ファイルとが形成されている。

次に、MPU12aの処理手頭を第4図のフローチャートに基づいて説明する。

ステップ100~106 は固定ディスク12 e に第3回に示す各データファイルを形成するためのステップ100 で第3回向に示す工具経路パターンを、ステップ102 で第3回向に示す工具経路がか向毎の基準切削力情報を、ステップ104で第3回向に示するには、ステップ106で工程では、ステップ106で工程では、100で工程では、100で工程では、100で工程では、100で工程では、100で工程では、100で工程では、100で

力情報が記憶される。例えば、第3図(4)に示すよ うに、怪路パターンを特定するパターン番号毎に、 パターンとそのパターンで加工した時の加工精度 とを記憶した工具径路パターンファイルと、第3 図(6)に示すように、各座領軸及び方向毎の各軸基 準切削力を工具による工作物切削時における工作 物と工具との位置関係(以下、干渉という)の態 様毎に記憶した基準切削力情報ファイルと、第3 図にに示すように、n種の固定箇所と固定方法と 各間定方法で固定した時の固定力とを記憶した固 定力情報ファイルと、第3回(4)に示すように、加 工領域を特定する加工領域番号毎に、加工領域の 寸法値と、寸法精度、面精度等の品質評価値と、 その他、加工種類、工作物の材質、工作物と工具 との干渉の態様等を記憶した図面情報ファイルと、 第3図(4)に示すように、工具を特定する工具番号 毎に、工具径、工具長、セッティング長等の寸法 値と、加工精度等の品質評価値と、属性情報、そ の他工具種類等を記憶した工具情報ファイルと、 第3図(f)に示すように、工作物を特定する工作物

番号、工作物番号等の入力処理から実行される。

ステップ108 で実際の加工時における各軸固定力を演算するに必要な実際の固定方法を指定した情報を、ステップ110 で実際の加工製様における各軸基準切削力の選択及び切削条件の演算に必要な加工領域番号、工具番号、工作物番号等の情報を、ステップ112 で実際の加工時の怪路パターンを特定するパターン番号を、それぞれ、キーボード14からRAM12dに入力する。

次にステップ114に移行して、ステップ108により指定された加工時の固定方法に対応して、第3回にに示す固定力情報ファイルから各固定力が検索され、その各固定力から後述するような方法により実際の加工時の各軸方向の固定力の総和が各軸固定力として演算される。各軸固定力は各座機軸方向の実際の固定力であり、実際の加工時の切削力の各座機成分が、各軸固定力以上となる場合には、工作物が移動するため切削が不可能となる。

ここで、各軸方向毎の固定力の総和の算出につ

いて、第5図を用いて説明する。

工作物 W は、工作物テーブル 2 5 上に第 5 図のように固定されている。 3 1 . 3 2 . 3 3 は工作物テーブル 2 5 上に植設された工作物位置決めピンであり、工作物 W は、工作物位置決めピン3 1 . 3 2 . 3 3 に、それぞれ A . B . C 点で当接させた後、工作物押え板 3 4 . 3 5 のそれぞれ P . Q 点にて、工作物 W と略同じ高さの活助ブロック 3 6 . 3 7 を利用して、工作物テーブル 2 5 上にポルト 3 8 . 3 9 とナット 4 0 . 4 1 を使用し押え付け固定される。

このように固定されることにより、工作物Wには、第5図のA、B、C、P、Q、S各点に図示されたように、X、Y、Z各軸の(+)と(-)方向に各軸方向毎の固定力が発生する。したかって、X、Y、Z各軸の(+)と(-)方向の各軸固定力(各軸方向毎の固定力の認和) FF.x.
FF.x.FF.v.FF.v.FF.x.FF.x.

即ち、上述した固定力の総和と、 X . Y . Z 各 動の (+) と (-) 方向毎に対応した基準切削力 とにより、次式にて求められる。

+ F F .x. .

(補正係数) = (固定力の総和) \angle (基準切削力) つまり、補正係数を β - x . . . β - x . . . β - v β - v . . . β - v . . . β - z . . . (i=1 . 2) とすると、

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

$$\beta \cdot x \cdot x = F F \cdot x / S F \cdot x \cdot x \cdot x$$

F f - x = F f - x - x + F f - x - a F f - v = F f - v - c + F f - v - x + F f - v - a F f - v = F f - v - x + F f - v - a F f - z = F f - z - x + F f - z - a として求められる。

次にステップ116 に移行して、ステップ110 で
入力された加工領域番号により第3回に示す図の一部の工作物と工具とのに示す は 2 回の一部の工作物と工具とのに示す 2 回のでは 3 回のでは 3 回のでは 3 回のでは 3 回のでは 3 回のでは 4 回のでは 5 のでは 5 の

$$\beta$$
 . z = F F . z $/$ S F . z β . z . z = F F . z $/$ S F . z . . . β . z . z = F F . z $/$ S F . z . . .

として求められる。

ここで、補正係数が X. Y. Z 各軸の (+) と (一) 方向毎に複数存在するのは、工作物と工具の干渉状態が複数存在することにより、その基準切削力が複数存在するからである。

特開平1-216745(5)

数SSや送り速度PPは、基準回転数S.と基準送り速 度Poから変移する。例えば、工作物材質が柔らか く、工具材質が硬く、工具径が小さい程、各軸器 単切削力を生じるに必要な工具の回転数と送り速 度は大きくすることが可能となる。従って、工具 回転数係数αisと工具送り速度係数αiiは工具の 形状や性質に依存し、工作物回転数係数αιςとエ 作物送り速度係数α、は工作物の性質に依存して 変化する係数となる。そして、工具回転数係数α ι s と工具送り速度係数α , , は、指定工具を用いて 基準加工物体を各軸基準切削力で切削する場合の 工具の回転数SSの基準回転数S。に対する比と送り 速度FFの基準送り速度F。に対する比でそれぞれ定 裁される。また、工作物回転数係数α 3 3 と工作物 送り速度係数α;は基準工具を用いて指定加工物 体を各軸基準切削力で切削する場合の工具の回転 数SSの基準回転数S。に対する比と送り速度FFの基 単送り速度Poに対する比でそれぞれ定義される。

従って、指定工作物を指定工具を用いて各軸基 単切削力で加工する場合の工具の回転数SSと送り 速度PPは次式で演算することができる。

$$SS = \alpha_{13}, \alpha_{23}, S_{0} \qquad \cdots (1)$$

$$FF = \alpha_{12}, \alpha_{22}, F_{0} \qquad \cdots (2)$$

次にステップ120 に移行して、指定された怪路 パターンに従って各径路位置において最適な工具 の回転数Sと送り速度Fとが演算される。即ち、 径路パターン上の任意点において切削方向(X.Y. 1 座積軸に対する方向余弦 &, n, nで付与される) と径路パターンと加工領域とからその径路位置に おける干渉煦様が決定される。そして、ステップ 116 で演算された各干渉想様毎の各輪補正係数か ら特定された干渉状態の各輪補正係数が選択され、 その位置の方向永弦をその各軸補正係数で割った 弦、2/β x, t 。 m/β y, t 。 m/β z, t が演算され、 その値が最も大きくなる場合の補正係数が選択さ れる。即ち、実際の加工時にとり得る最大の切削 力は、怪路パターンに沿って切削するとき、切削 力の各座領成分の各軸固定力に対する割合が最も 大きくなる座標の固定力により制限される。その 選択された方向余弦と補正係数との比をw/βと表

現すると、実際の加工時にとり得る最大の回転数 Sと送り速度Fは次式により求められる。

 $S = SS. \beta / N = \alpha_{1s}. \alpha_{2s}. S_{o}. \beta / N \qquad \cdots (3)$ $F = FF. \beta / N = \alpha_{1s}. \alpha_{2s}. F_{o}. \beta / N \qquad \cdots (4)$

そして、ステップ122 に移行して、図面情報から決定される切削モード、即ち、荒切削、仕上切削等のモードにより制限される工具の回転数、送り速度を考慮して、最終的にその切削モードで切削可能な工具の最大回転数及び最大送り速度が決定され、ステップ112 にて指定された工具怪路パターンに従って、NCデータが生成され本プログラムが終了する。

【発明の効果】

本発明は、各座額動方向の各軸固定力を演算し、その各軸固定力と基準工作物を基準工具を用いて基準回転数及び基準送り速度で加工した時の各座 標軸方向に発生する各軸基準切削力との比を補正 係数として演算し、基準回転数及び基準送り速度 を指定工作物及び指定工具により補正した値と、 前記補正係数と、径路バターンによる加工方向と から実際の加工時にとり得る最大の工具の回転数と送り速度を求めて、そのデータに基づきNCデータを作成するようにしているので、従来の、作業者が実際の加工に先立ち、工具径路に沿ってテスト切削を行って切削条件である工具の回転数及び送り速度を決定するという頻雑さが解消される。また、自動作成されるNCデータは、可能な範囲で高速の回転数と送り速度とが設定されるため、加工時間が短縮され効率の良い加工が行われるという効果がある。

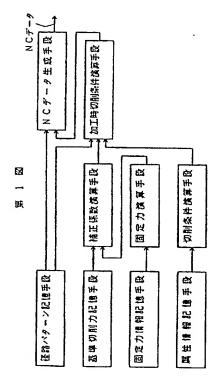
4. 図面の簡単な説明

第1 図は本発明の概念を示した构成図。第2 図は本発明の具体的な一実施例に係るNCデータ作成装置を有する数値制御装置及び工作機械の構成を示した構成図。第3 図は工具を略パターン、基準切削力情報、固定力情報、属性情報等の各データ構造を示した説明図。第4 図は同実施例装置で使用されているCPUの処理手順を示したフローチャート。第5 図は同実施例における工作物の工作物テーブルへの取り付けを示す機構図である。

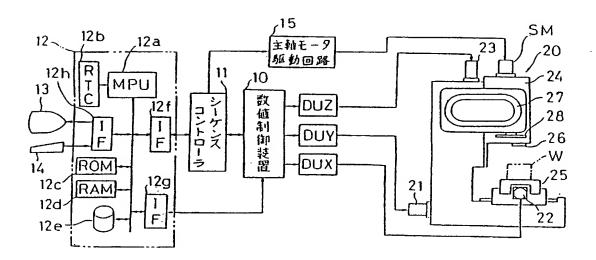
符開平1-216745(6)。

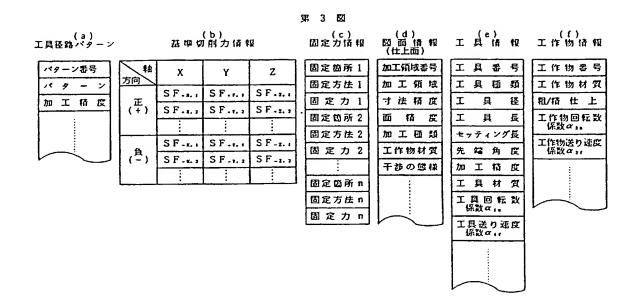
1 0 …数値制御装置 1 2 …コンピュータ 1 2 a …マイクロブロセッサ 1 2 e …固定ディスク2 0 …工作機械 2 1 . 2 2 . 2 3 …サーボモータ 2 5 …工作物テーブル S M …主軸モータ W …工作物

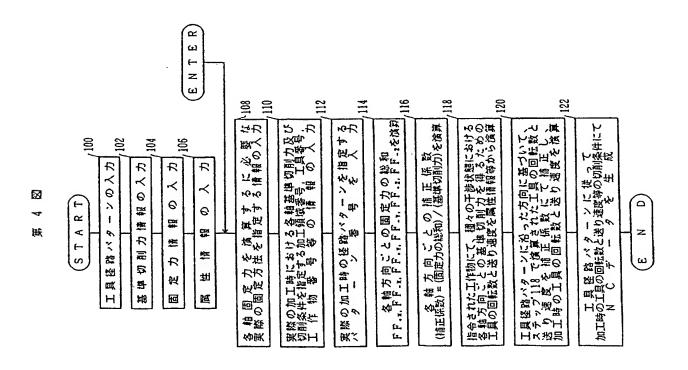
特許出關人费 田 工 战 株 式 会 社代 理 人弁 理 士政 谷條



第 2 図







. 1

特閒平1-216745(8)

第5図

